

Docket No.: 57454-980

**PATENT**

**IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE**

In re Application of	:	Customer Number: 20277
	:	
Koji YAMADA	:	Confirmation Number:
	:	
Serial No.:	:	Group Art Unit:
	:	
Filed: September 29, 2003	:	Examiner: Unknown
	:	
For:		MAGNETIC BEARING DEVICE STABLY CARRYING A ROTARY SHAFT, PROGRAM FOR EXECUTING A COMPUTER TO CONTROL THE MAGNETIC BEARING STABLY CARRYING THE ROTARY SHAFT AND COMPUTER-READABLE RECORD MEDIUM STORING THE PROGRAM

**CLAIM OF PRIORITY AND  
TRANSMITTAL OF CERTIFIED PRIORITY DOCUMENT**

Mail Stop CPD  
Commissioner for Patents  
P.O. Box 1450  
Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

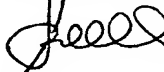
In accordance with the provisions of 35 U.S.C. 119, Applicant hereby claims the priority of:

**Japanese Patent Application No. 2002-296466, filed October 9, 2002**

cited in the Declaration of the present application. A certified copy is submitted herewith.

Respectfully submitted,

MODERMOTT, WILL & EMERY



Stephen A. Becker  
Registration No. 26,527

600 13<sup>th</sup> Street, N.W.  
Washington, DC 20005-3096  
(202) 756-8000 SAB:tlb  
Facsimile: (202) 756-8087  
**Date: September 29, 2003**



S 7454-980  
YAMADA  
September 29, 2003

日 本 国 特 許 庁

JAPAN PATENT OFFICE

*McDermott, Will & Emery*

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日                      2 0 0 2 年 1 0 月    9 日  
Date of Application:

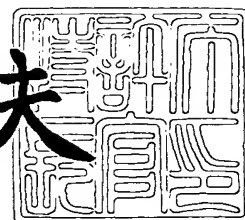
出 願 番 号                      特 願 2 0 0 2 - 2 9 6 4 6 6  
Application Number:  
[ST. 10/C]:                      [ J P 2 0 0 2 - 2 9 6 4 6 6 ]

出      願      人                      N T N 株式会社  
Applicant(s):

2 0 0 3 年    9 月 1 1 日

特許庁長官  
Commissioner,  
Japan Patent Office

今 井 康 夫



出証番号    出証特 2 0 0 3 - 3 0 7 4 8 1 5

【書類名】 特許願

【整理番号】 1021381

【提出日】 平成14年10月 9日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 F04D 29/04

【発明者】

    【住所又は居所】 静岡県磐田市東貝塚 1 5 7 8 番地 エヌティエヌ株式会  
社内

    【氏名】 山田 耕嗣

【特許出願人】

    【識別番号】 000102692

    【住所又は居所】 大阪市西区京町堀 1 丁目 3 番 1 7 号

    【氏名又は名称】 エヌティエヌ株式会社

【代理人】

    【識別番号】 100064746

    【弁理士】

    【氏名又は名称】 深見 久郎

【選任した代理人】

    【識別番号】 100085132

    【弁理士】

    【氏名又は名称】 森田 俊雄

【選任した代理人】

    【識別番号】 100083703

    【弁理士】

    【氏名又は名称】 仲村 義平

【選任した代理人】

    【識別番号】 100096781

    【弁理士】

    【氏名又は名称】 堀井 豊

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100098316

【弁理士】

【氏名又は名称】 野田 久登

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100109162

【弁理士】

【氏名又は名称】 酒井 將行

## 【選任した代理人】

【識別番号】 100111936

【弁理士】

【氏名又は名称】 渡辺 征一

## 【手数料の表示】

【予納台帳番号】 008693

【納付金額】 21,000円

## 【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 磁気軸受装置、それを用いたエキシマレーザ用貫流ファン装置、磁気軸受のフィードバック制御をコンピュータに実行させるためのプログラム、および磁気軸受のフィードバック制御をコンピュータに実行させるためのプログラムを記録したコンピュータ読み取り可能な記録媒体

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 ガス圧が変化するチャンバ内で回転数が変化するファンが取付けられた回転軸と、

前記回転軸を回転駆動するモータと、

前記回転軸を保持する磁気軸受と、

前記磁気軸受が受ける負荷に応じて、前記ファンを安定性良く回転させる位置に前記回転軸を保持するためのフィードバック制御におけるパラメータを変更する制御手段とを備える磁気軸受装置。

【請求項 2】 前記磁気軸受は、前記回転軸を所定の位置に保持するための電磁石を含み、

前記制御手段は、前記電磁石を構成するコイルに流すコイル電流、またはコイル電流指令に基づいて前記負荷を検出し、その検出した負荷に応じて前記パラメータを変更する、請求項 1 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 3】 前記制御手段は、前記コイル電流または前記コイル電流指令をローパスフィルタにより処理して前記コイル電流または前記コイル電流指令の平均値を検出し、その検出した平均値に基づいて前記負荷を検出し、

前記ローパスフィルタの時定数は、前記回転軸の回転周期よりも大きい、請求項 2 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 4】 少なくとも速度とステップ状の負荷とを推定可能なオブザーバをさらに備え、

前記制御手段は、状態フィードバックゲインを含み、

前記オブザーバは、前記負荷の変動に応じて自己が保持する参照モデルを変更して状態変数を推定し、

前記状態フィードバックゲインは、前記オブザーバが推定した状態変数に基づ

いて前記ゲインを変更する、請求項 1 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 5】 前記制御手段は、前記モータを駆動するモータ駆動装置の出力に基づいて前記負荷を検出し、その検出した負荷に応じて前記パラメータを変更する、請求項 1 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 6】 前記制御手段は、前記フィードバック制御における一巡伝達関数における交差周波数付近の周波数成分の大きさを検出し、その検出した周波数成分のうち低周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったとき前記ゲインを一定量大きくし、前記検出した周波数成分のうち高周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったとき前記ゲインを一定量小さくする、請求項 1 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 7】 前記制御手段は、フーリエ変換理論に基づいて、対象とする周波数成分のみを畳み込んで計算することにより前記周波数成分の大きさを検出する、請求項 6 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 8】 前記制御手段は、前記周波数成分の畳み込み計算を制御周期ごとに計算し、

前記フーリエ変換されるデータのデータ長は、データ長＝対象周波数における周期の整数倍／制御周期を満たす、請求項 7 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 9】 前記制御手段は、前記回転軸に印加される負荷による制御モデルの変化を低減させるように前記磁気軸受をさらに制御し、前記変化が低減された制御モデルに基づいて前記パラメータを変更する、請求項 1 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 10】 前記磁気軸受は、複数の磁気軸受対からなり、

前記制御手段は、前記複数の磁気軸受対に流れる複数の電流、または複数の電流指令に基づいて前記回転軸に印加される負荷の方向を検出し、その検出した負荷の方向と反対方向へ前記回転軸の浮上位置を変える、請求項 9 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 11】 前記制御手段は、前記複数の磁気軸受対に対応し、前記磁気軸受対ごとに印加される複数の力を検出し、その検出した複数の力を合成して前記付加の方向を検出する、請求項 10 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 12】 前記磁気軸受は、複数の磁気軸受対からなり、

前記複数の磁気軸受対は、前記回転軸の重力による負荷と前記ファンによる最大負荷との合力を均等に受ける位置に配置される、請求項 9 に記載の磁気軸受装置。

【請求項 13】 ガス圧が変化するチャンバ内で回転数が変化するファンが取付けられた回転軸を前記ファンが安定性良く回転する位置に保持するように磁気軸受のフィードバック制御をコンピュータに実行させるためのプログラムであって、

前記磁気軸受が受ける負荷を検出する第 1 のステップと、

前記検出した負荷に応じて前記フィードバック制御におけるパラメータを変更する第 2 のステップと、

前記変更したパラメータを用いて前記フィードバック制御を行なう第 3 のステップとをコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 14】 前記磁気軸受は、前記回転軸を所定の位置に保持するための電磁石を含み、

前記第 1 のステップは、前記電磁石を構成するコイルに流すコイル電流、またはコイル電流指令に基づいて前記負荷を検出する、請求項 13 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 15】 前記第 1 のステップは、前記コイル電流をローパスフィルタにより処理して前記コイル電流の平均値を検出し、その検出した平均値に基づいて前記負荷を検出し、

前記ローパスフィルタの時定数は、前記回転軸の回転周期よりも大きい、請求項 14 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 16】 前記第 2 のステップは、

少なくとも速度とステップ状の負荷とを推定可能なオブザーバにより前記負荷の変動に応じて前記オブザーバの参照モデルを変更して状態変数を推定する第 1 のサブステップと、

状態フィードバックゲインにより前記オブザーバが推定した状態変数に基づいて前記ゲインを変更する第 2 のサブステップとを含む、請求項 13 に記載のコン

コンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 17】 前記第 1 のステップは、前記モータを駆動するモータ駆動装置の出力に基づいて前記負荷を検出する、請求項 13 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 18】 前記第 1 のステップは、前記フィードバック制御における一巡伝達関数における交差周波数付近の周波数成分の大きさを検出し、

前記第 2 のステップは、前記検出した周波数成分のうち低周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったとき前記ゲインを一定量大きくし、前記検出した周波数成分のうち高周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったとき前記ゲインを一定量小さくする、請求項 13 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 19】 前記第 1 のステップは、フーリエ変換理論に基づいて、対象とする周波数成分のみを畳み込んで計算することにより前記周波数成分の大きさを検出する、請求項 18 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 20】 前記第 1 のステップは、データ長＝対象周波数における周期の整数倍／制御周期を満たすデータ長を有するデータに基づいて前記周波数成分の畳み込み計算を制御周期ごとに計算する、請求項 19 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 21】 前記検出した負荷による制御モデルの変化を低減するように前記磁気軸受を制御する第 4 のステップをさらにコンピュータに実行させ、

前記第 2 のステップは、前記変化が低減された制御モデルに基づいて前記ゲインを変更する、請求項 13 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 22】 前記磁気軸受は、複数の磁気軸受対からなり、  
前記第 4 のステップは、  
前記複数の磁気軸受対に流れる複数の電流、または複数の電流指令に基づいて前記回転軸に印加される負荷の方向を検出する第 1 のサブステップと、  
前記検出した負荷の方向と反対方向へ前記回転軸の浮上位置を変える第 2 のサ



ブステップとを含む、請求項 2 1 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 2 3】 前記第 1 のサブステップは、  
前記複数の磁気軸受対に対応し、前記磁気軸受対ごとに印加される複数の力を検出するステップと、

前記検出した複数の力を合成して前記負荷の方向を検出するステップとを含む、請求項 2 2 に記載のコンピュータに実行させるためのプログラム。

【請求項 2 4】 請求項 1 3 から請求項 2 3 のいずれか 1 項に記載のプログラムを記録したコンピュータ読み取り可能な記録媒体。

【請求項 2 5】 請求項 1 から請求項 1 2 のいずれか 1 項に記載の磁気軸受装置を備えるエキシマレーザ用貫流ファン装置。

【発明の詳細な説明】

【0 0 0 1】

【発明の属する技術分野】

この発明は、回転軸を保持する磁気軸受装置に関し、特に、回転軸に印加される負荷が変動しても回転軸を安定して回転可能な磁気軸受装置、それを備えるエキシマレーザ用貫流ファン装置、磁気軸受のフィードバック制御をコンピュータに実行させるためのプログラム、および磁気軸受のフィードバック制御をコンピュータに実行させるためのプログラムを記録したコンピュータ読み取り可能な記録媒体に関するものである。

【0 0 0 2】

【従来の技術】

磁気軸受は、工作機用スピンドルモータまたはターボ分子ポンプなどの数万回転以上の高速回転のスピンドル用に使用される。このような高速回転領域においては、回転軸の共振モードまたはジャイロ効果による回転の不安定化が問題となり、これらの問題に対して磁気軸受を制御する制御装置のゲインや制御パラメータを調整することが行われている。

【0 0 0 3】

また、工作機用のスピンドルとして、先端工具の変更により固有振動数が変化

するのを補償することも行なわれている。

【0 0 0 4】

さらに、磁気軸受のコイル電流を用いて回転軸に印加される負荷を検出する技術、回転軸に印加される負荷、回転軸の位置偏差信号および回転数を検出し、その検出した負荷、位置偏差信号および回転数を用いて磁気軸受を制御する制御装置のゲインを変更する技術が提案されている（特許 2 8 6 9 7 2 5 号公報、特許 2 8 6 3 6 8 9 号公報、特開昭 6 0 - 1 6 1 4 9 号公報、特開平 1 1 - 9 3 9 5 3 号公報参照）。

【0 0 0 5】

しかし、従来の磁気軸受は、モータトルクが高々数  $[N \cdot m]$  であるため、負荷が磁気軸受の安定制御に及ぼす影響はわずかであり、負荷が磁気軸受に及ぼす影響を考慮して磁気軸受を安定制御する技術は、殆ど、提案されていない。

【0 0 0 6】

エキシマレーザの大きな負荷変動の補償を対象とした技術として、負荷を受ける磁気軸受の数を増加し（回転軸の自由度に対して冗長な磁気軸受を設ける）、回転軸に取り付けられたファンの回転数に応じて、磁気軸受の制御パラメータを変更する技術が特開 2 0 0 2 - 0 8 9 4 8 9 号公報に開示されている。また、DSP (Digital Signal Processor) を用いた磁気軸受のデジタル制御系において、回転数に応じた制御パラメータを予めメモリに記録しておき、回転数に応じて制御パラメータを変化させる技術が提案されている。さらに、モータ駆動電流をセンサーにより検出し、その検出したモータ駆動電流に応じて磁気軸受の剛性を変化させる技術も提案されている。そして、この技術では、モータ電流の基準値を設けておき、モータ電流が基準値を超えると、磁気軸受の制御におけるゲインを上げる。

【0 0 0 7】

【特許文献 1】

特許 2 8 6 9 7 2 5 号公報

【0 0 0 8】

【特許文献 2】

特許 2 8 6 3 6 8 9 号公報

【0 0 0 9】

【特許文献 3】

特開昭 6 0 - 1 6 1 4 9 号公報

【0 0 1 0】

【特許文献 4】

特開平 1 1 - 9 3 9 5 3 号公報

【0 0 1 1】

【特許文献 5】

特開 2 0 0 2 - 0 8 9 4 8 9 号公報

【0 0 1 2】

【発明が解決しようとする課題】

しかし、回転軸に取り付けられたファンの負荷は大きく、回転軸を回転するためのモータのトルクは、十数  $[N \cdot m]$  以上にもなり、磁気軸受は、大きな負荷を受ける。また、磁気軸受は、真空中等の殆ど負荷が印加されない状態から最大負荷状態までの大きな負荷変動を受けるため、全ての状態において磁気軸受を安定制御することは困難であるという問題がある。

【0 0 1 3】

たとえ、安定制御を実現したとしても、微妙な調整が必要になったり、急な加減速を避けるためにサイクルタイムを落とす等のその他の性能が犠牲になるという問題がある。

【0 0 1 4】

そこで、この発明は、かかる問題を解決するためになされたものであり、その目的は、大きな負荷変動に対しても安定してファンを回転可能なように回転軸を保持する磁気軸受装置を提供することである。

【0 0 1 5】

また、この発明の別の目的は、大きな負荷変動に対しても安定してファンを回転可能なように回転軸を保持する磁気軸受装置を備えるエキシマレーザ用貫流ファン装置を提供することである。

**【0 0 1 6】**

さらに、この発明の別の目的は、大きな負荷変動に対しても安定してファンを回転可能なように回転軸を保持する磁気軸受の制御をコンピュータに実行させるためのプログラムを提供することである。

**【0 0 1 7】**

さらに、この発明の別の目的は、大きな負荷変動に対しても安定してファンを回転可能なように回転軸を保持する磁気軸受の制御をコンピュータに実行させるためのプログラムを記録したコンピュータ読み取り可能な記録媒体を提供することである。

**【0 0 1 8】****【課題を解決するための手段および発明の効果】**

この発明によれば、磁気軸受装置は、回転軸と、モータと、磁気軸受と、制御手段とを備える。回転軸は、ガス圧が変化するチャンバ内で回転数が変化するファンが取付けられる。モータは、回転軸を回転駆動する。磁気軸受は、回転軸を保持する。制御手段は、磁気軸受が受ける負荷に応じて、ファンを安定性良く回転させる位置に回転軸を保持するためのフィードバック制御におけるパラメータを変更する。

**【0 0 1 9】**

好ましくは、磁気軸受は、回転軸を所定の位置に保持するための電磁石を含む。そして、制御手段は、電磁石を構成するコイルに流すコイル電流、またはコイル電流指令に基づいて負荷を検出し、その検出した負荷に応じてパラメータを変更する。

**【0 0 2 0】**

好ましくは、制御手段は、コイル電流またはコイル電流指令をローパスフィルタにより処理してコイル電流またはコイル電流指令の平均値を検出し、その検出した平均値に基づいて負荷を検出する。そして、ローパスフィルタの時定数は、回転軸の回転周期よりも大きい。

**【0 0 2 1】**

好ましくは、磁気軸受装置は、オブザーバをさらに備える。オブザーバは、少

なくとも速度とステップ状の負荷とを推定可能なオブザーバである。制御手段は、状態フィードバックゲインを含む。そして、オブザーバは、負荷の変動に応じて自己が保持する参照モデルを変更して状態変数を推定する。状態フィードバックゲインは、オブザーバが推定した状態変数に基づいてゲインを変更する。

#### 【0 0 2 2】

好ましくは、制御手段は、モータを駆動するモータ駆動装置の出力に基づいて負荷を検出し、その検出した負荷に応じてパラメータを変更する。

#### 【0 0 2 3】

好ましくは、制御手段は、フィードバック制御における一巡伝達関数における交差周波数付近の周波数成分の大きさを検出し、その検出した周波数成分のうち低周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったときゲインを一定量大きくし、検出した周波数成分のうち高周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったときゲインを一定量小さくする。

#### 【0 0 2 4】

好ましくは、制御手段は、フーリエ変換理論に基づいて、対象とする周波数成分のみを畳み込んで計算することにより周波数成分の大きさを検出する。

#### 【0 0 2 5】

好ましくは、制御手段は、周波数成分の畳み込み計算を制御周期ごとに計算する。そして、フーリエ変換されるデータのデータ長は、データ長＝対象周波数における周期の整数倍／制御周期を満たす。

#### 【0 0 2 6】

好ましくは、制御手段は、回転軸に印加される負荷による制御モデルの変化を低減させるように磁気軸受をさらに制御し、変化が低減された制御モデルに基づいてパラメータを変更する。

#### 【0 0 2 7】

好ましくは、磁気軸受は、複数の磁気軸受対からなる。制御手段は、複数の磁気軸受対に流れる複数の電流、または複数の電流指令に基づいて前記回転軸に印加される負荷の方向を検出し、その検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸の浮上位置を変える。

**【0028】**

好ましくは、制御手段は、複数の磁気軸受対に対応し、磁気軸受対ごとに印加される複数の力を検出し、その検出した複数の力を合成して付加の方向を検出する。

**【0029】**

好ましくは、磁気軸受は、複数の磁気軸受対からなる。複数の磁気軸受対は、回転軸の重力による負荷とファンによる最大負荷との合力を均等に受ける位置に配置される。

**【0030】**

また、この発明によれば、ガス圧が変化するチャンバ内で回転数が変化するファンが取付けられた回転軸を前記ファンが安定性良く回転する位置に保持するように磁気軸受のフィードバック制御をコンピュータに実行させるためのプログラムは、磁気軸受が受ける負荷を検出する第1のステップと、検出した負荷に応じてフィードバック制御におけるパラメータを変更する第2のステップと、変更したパラメータを用いてフィードバック制御を行なう第3のステップとをコンピュータに実行させるためのプログラムである。

**【0031】**

好ましくは、磁気軸受は、回転軸を所定の位置に保持するための電磁石を含む。プログラムの第1のステップは、電磁石を構成するコイルに流すコイル電流、またはコイル電流指令に基づいて負荷を検出する。

**【0032】**

好ましくは、プログラムの第1のステップは、コイル電流をローパスフィルタにより処理してコイル電流の平均値を検出し、その検出した平均値に基づいて負荷を検出する。そして、ローパスフィルタの時定数は、回転軸の回転周期よりも大きい。

**【0033】**

好ましくは、プログラムの第2のステップは、少なくとも速度とステップ状の負荷とを推定可能なオブザーバにより負荷の変動に応じてオブザーバの参照モデルを変更して状態変数を推定する第1のサブステップと、状態フィードバックゲ

インによりオブザーバが推定した状態変数に基づいてゲインを変更する第2のサブステップとを含む。

【0034】

好ましくは、プログラムの第1のステップは、モータを駆動するモータ駆動装置の出力に基づいて負荷を検出する。

【0035】

好ましくは、プログラムの第1のステップは、フィードバック制御における一巡伝達関数における交差周波数付近の周波数成分の大きさを検出し、第2のステップは、検出した周波数成分のうち低周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったときゲインを一定量大きくし、検出した周波数成分のうち高周波数側の周波数成分の大きさが大きくなったときゲインを一定量小さくする。

【0036】

好ましくは、第1のステップは、フーリエ変換理論に基づいて、対象とする周波数成分のみを畳み込んで計算することにより周波数成分の大きさを検出する。

【0037】

好ましくは、プログラムの第1のステップは、データ長＝対象周波数における周期の整数倍／制御周期を満たすデータ長を有するデータに基づいて周波数成分の畳み込み計算を制御周期ごとに計算する。

【0038】

好ましくは、プログラムは、検出した負荷による制御モデルの変化を低減するように磁気軸受を制御する第4のステップをさらにコンピュータに実行させ、第2のステップは、変化が低減された制御モデルに基づいてゲインを変更する。

【0039】

好ましくは、磁気軸受は、複数の磁気軸受対からなる。プログラムの第4のステップは、複数の磁気軸受対に流れる複数の電流、または複数の電流指令に基づいて回転軸に印加される負荷の方向を検出する第1のサブステップと、検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸の浮上位置を変える第2のサブステップとを含む。

【0040】

好ましくは、プログラムの第1のサブステップは、複数の磁気軸受対に対応し、磁気軸受対ごとに印加される複数の力を検出するステップと、検出した複数の力を合成して負荷の方向を検出するステップとを含む。

#### 【0041】

さらに、この発明によれば、プログラムを記録したコンピュータ読み取り可能な記録媒体は、請求項13から請求項23のいずれか1項に記載のプログラムを記録したコンピュータ読み取り可能な記録媒体である。

#### 【0042】

さらに、この発明によれば、エキシマレーザ用貫流ファン装置は、請求項1から請求項12のいずれか1項に記載の磁気軸受装置を備えるエキシマレーザ用貫流ファン装置である。

#### 【0043】

この発明においては、磁気軸受に印加される負荷の大きさが検出され、その検出された負荷の大きさに応じて制御モデルが変更される。そして、変更された制御モデルにおけるコントローラのゲインなどの制御パラメータが演算され、その演算された制御パラメータに基づいて、実際の磁気軸受のフィードバック制御が行なわれる。

#### 【0044】

また、この発明においては、磁気軸受に印加される負荷による制御モデルの変化が小さくなるように磁気軸受が制御される。

#### 【0045】

したがって、この発明によれば、磁気軸受に印加される負荷が変動しても磁気軸受を安定して制御できる。

#### 【0046】

##### 【発明の実施の形態】

本発明の実施の形態について図面を参照しながら詳細に説明する。なお、図中同一または相当部分には同一符号を付してその説明は繰返さない。

#### 【0047】

##### 〔実施の形態1〕



図1は、この発明の実施の形態1による磁気軸受装置を備えるエキシマレーザ用貫流ファンの断面構造を示す。図1を参照して、エキシマレーザ用貫流ファン100は、チャンバー10と、ラジエータ20と、ファン30と、回転軸40と、磁気軸受50、70と、モータ60と、制御装置80と、モータ駆動装置90とを備える。

#### 【0048】

チャンバー10は、エキシマレーザ用の循環ガスが導入される。そして、チャンバー10内の圧力は、レーザの出力に応じて変えられる。ラジエータ20は、チャンバー10内のファン30の周辺部に設置され、チャンバー10内に導入された循環ガスを冷却する。

#### 【0049】

ファン30は、回転軸40に取り付けられ、チャンバー10内に配置される。そして、ファン30は、回転軸40が回転することにより回転し、チャンバー10内の循環ガスを循環する。

#### 【0050】

回転軸40は、チャンバー10の両側に配置された磁気軸受50、70によって所定の位置に浮上され、ファン30が安定性良く回転可能な位置に保持される。そして、回転軸40は、その一方端がモータ60のロータ63に固定され、ロータ63が回転することにより回転する。

#### 【0051】

磁気軸受50は、電磁石51、52と、ターゲット55とを含む。電磁石51、52は、それぞれ、コイル511、521を含み、コイル電流がコイル511、521に流れることにより、ターゲット55方向への磁力を発生し、回転軸40を浮上させる。電磁石51、52は、1つの電磁石対を構成する。なお、図1においては、図示されていないが、磁気軸受50は、もう1つの電磁石対を含む。

#### 【0052】

モータ60は、ステータ61、62と、ロータ63とを含む。ステータ61、62は、ロータ63の周囲に配置される。そして、ステータ61、62は、それ

ぞれ、コイル 611, 612; 621, 622 を含み、コイル電流がコイル 611, 612; 621, 622 に流れることにより磁力を発生し、ロータ 63 を回転する。ロータ 63 は、回転軸 40 を保持し、ステータ 61, 62 からの磁力を受けて回転する。なお、モータ 60 は、十数  $[N \cdot m]$  以上のトルクを出力可能である。

#### 【0053】

磁気軸受 70 は、電磁石 71, 72 とターゲット 73 とを含む。電磁石 71, 72 は、電磁石 51, 52 と同じ構成からなり、コイル電流がコイルに流れることによりターゲット 73 方向への磁力を発生し、回転軸 40 を浮上させる。

#### 【0054】

磁気軸受 70 の安定制御のため回転軸 40 の浮上位置を位置センサー（図示せず）により検出し、その検出した浮上位置に基づいて制御装置（図示せず）がコイル電流を制御する。

#### 【0055】

制御装置 80 は、電磁石 51, 52 からの回転軸 40 の浮上位置を位置センサー（図示せず）により検出し、その検出した浮上位置に基づいて、ファン 30 が安定性良く回転可能な平衡位置に回転軸 40 を浮上させるように磁気軸受 50 をフィードバック制御する。そして、制御装置 80 は、このフィードバック制御において、電磁石 51, 52 のコイル 511, 521 に流れるコイル電流に基づいて、磁気軸受 50 が受ける負荷を検出し、その検出した負荷に応じて、後述する方法によってフィードバック制御における制御ゲインを変更する。そして、制御装置 80 は、変更した制御ゲインを用いて磁気軸受 50 をフィードバック制御する。

#### 【0056】

回転軸のスラスト方向にも磁気軸受装置（図示せず）が設けられ、前記回転軸が所定のスラスト位置に保たれる。

#### 【0057】

モータ駆動装置 90 は、所定のトルクを出力するようにモータ 60 を駆動する。

**【0058】**

図2および図3を参照して、磁気軸受50の配置方法について詳細に説明する。図2を参照して、ターゲット55は、回転軸40に固定される。そして、電磁石51～54は、ターゲット55の周りに配置される。電磁石51, 52は、1つの電磁石対を構成し、電磁石53, 54は、もう1つの電磁石対を構成する。電磁石51は、回転軸40を中心にして電磁石52と対称な位置に配置され、電磁石53は、回転軸40を中心として電磁石54と対称な位置に配置される。

**【0059】**

電磁石51, 52からなる1つの電磁石対は、電磁石53, 54からなるもう1つの電磁石対と直交座標を構成するように配置される。すなわち、電磁石51, 52が配置される方向は、電磁石53, 54が配置される方向と90度の角度を成す。

**【0060】**

図2においては、電磁石51, 52が配置される方向および電磁石53, 54が配置される方向は、回転軸40に作用する重力 $mg$ の方向と45度±22.5度の角度を成すように決定される。そして、ファン30が停止しているとき、電磁石51, 52による磁力 $F_1$ および電磁石53, 54による磁力 $F_2$ は、回転軸40に作用する重力 $mg$ を支える。

**【0061】**

図3を参照して、電磁石51～54は、電磁石51, 52が配置される方向が重力 $mg$ の方向と直交し、電磁石53, 54が配置される方向が重力 $mg$ の方向に一致するように配置されてもよい。図3においては、ファン30が停止しているとき、電磁石53, 54による磁力 $F_1$ が重力 $mg$ を支える。

**【0062】**

図4は、エキシマレーザ用貫流ファン100の一部を示す断面図である。回転軸40に作用する重力 $mg$ を支えるように電磁石51, 52のコイル511, 521に所定のコイル電流が流れ、磁気軸受50は、回転軸40を所定の位置に浮上させる。

**【0063】**

そして、モータ 60 が所定のトルクを出力するように、ステータ 61, 62 のコイル 611, 612 ; 621, 622 に所定のコイル電流が流れると、ロータ 63 は、ステータ 61, 62 からの磁力を受けて所定の回転数で回転する。これにより、回転軸 40 は、所定の回転数で回転する。そして、ファン 30 は、回転軸 40 の回転に応じてチャンバー 10 内で回転し、循環ガスを循環させる。

#### 【0064】

エキシマレーザ用貫流ファン 100 においては、エキシマレーザの運転状態に応じてチャンバー 10 内の循環ガスの圧力が大きく変化する。したがって、チャンバー 10 内の循環ガスの圧力が高くなると、ファン 30 はチャンバー 10 内で回転し難くなり、回転軸 40 は、ファン 30 から負荷を受ける。また、モータ 60 のステータ 61, 62 は、電磁石であるため回転軸 40 は、ステータ 61, 62 からの吸引力も受ける。さらに、回転軸 40 の回転数も大きく変化する。

#### 【0065】

したがって、磁気軸受 50 は、エキシマレーザ用貫流ファン 100 の駆動状態に応じて異なる負荷を受け、磁気軸受 50 におけるギャップ、すなわち、電磁石 51 とターゲット 55 との距離  $x$  (「位置  $x$ 」とも言う。) は、磁気軸受 50 が受ける負荷によって変化する。

#### 【0066】

そこで、ファン 30 が回転している状態において、ファン 30 を安定性良く回転させるための平衡位置  $X$  に回転軸 40 を浮上させるために、位置  $x$  が検出され、その検出された位置  $x$  が平衡位置  $X$  になるように磁気軸受 50 がフィードバック制御される。そして、フィードバック制御における制御ゲインが磁気軸受 50 に印加される負荷に応じて変更される。

#### 【0067】

図 5 は、この発明による磁気軸受装置のブロック図を示す。図 5 を参照して、位置センサー 110 は、磁気軸受 50 の位置、すなわち、電磁石 51 を基準にしたターゲット 55 の位置  $x$  を検出し、その検出した位置  $x$  を減算器 120 へ出力する。なお、位置センサー 110 が位置  $x$  を検出する方式は、どのような方式であってもよい。

## 【0068】

減算器 120 は、指令値  $r$  と位置センサー 110 からの位置  $x$  との偏差を演算し、その演算した偏差を制御装置 80 へ出力する。

## 【0069】

制御装置 80 は、フィードバックコントローラ 81 を含む。制御装置 80 は、減算器 120 から受けた偏差に基づいて、磁気軸受 50 を安定制御できるような電流指令  $I_{ref}$  をフィードバックコントローラ 81 によってアンプ 130 へ出力する。アンプ 130 は、フィードバックコントローラ 81 からの電流指令  $I_{ref}$  に一致するように電流  $I$  を磁気軸受 50 のコイル 511, 521 に流す。

## 【0070】

回転体 140 は、ファン 30、回転軸 40 およびモータ 60 からなる。モータ駆動装置 90 は、回転体 140 を構成するモータ 60 を駆動する。磁気軸受 50 は、コイル 511, 521 に電流  $I$  が流れることにより、ファン 30 およびモータ 60 のロータ 63 が取付けられた回転軸 40 を浮上させ、回転軸 40 を平衡位置  $X$  に保持する。

## 【0071】

上述したように、磁気軸受 50 は、ファン 30、回転軸 40 およびモータ 60 から負荷を受ける。そして、磁気軸受 50 の運動方程式は、次式により表わされる。

## 【0072】

## 【数 1】

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} = mg - k \left( \frac{i}{x_0 + x} \right)^2 + F_f + F_m(x) \quad \cdots (1)$$

## 【0073】

ただし、 $m$  は回転軸 40 の質量であり、 $g$  は重力加速度であり、 $k$ ,  $x_0$  は磁気軸受 50 の定数であり、 $x$  は上述した磁気軸受 50 のギャップであり、 $i$  は、電磁石 51 ~ 54 に流れる電流であり、 $F_f$  はファン 30 からの負荷に応じた大きさを有する定常外乱であり、 $F_m(x)$  はモータ 60 の吸引力である。なお、

$F_m(x)$  は、ギャップ  $x$  の関数である。

【0 0 7 4】

式 (1) から明らかなように、磁気軸受 5 0 は、非線型な制御対象であり、磁気軸受 5 0 のフィードバック制御を行なうコントローラを設計するには、平衡点近傍における線形化処理が必要である。

【0 0 7 5】

回転軸 4 0 が浮上位置  $X$  に浮上されたときの浮上位置  $X$  と浮上時の平衡電流  $I$  との関係は、次式により表わされる。

【0 0 7 6】

【数 2】

$$I = \sqrt{\frac{mg + F_f + F_m(\Delta)}{k}} X \quad \dots (2)$$

【0 0 7 7】

そこで、式 (2) を用いて、ギャップ  $x$  について平衡電流  $I$  の近傍での線形化処理を行なうと、式 (1) に基づいて計算された磁気軸受 5 0 の伝達関数は次式により表わされる。

【0 0 7 8】

【数 3】

$$P = \frac{-\frac{2kI}{mX^2}}{s^2 - \left( \frac{2kI^2}{mX^3} + q \frac{Bg^2}{X} \right)} \quad \dots (3)$$

【0 0 7 9】

ただし、 $s$  はラプラス演算子であり、 $\Delta$  は磁気軸受 5 0 の中心とモータ 6 0 の磁気的中心との偏差であり、 $B_g$  はモータ 6 0 の磁束密度であり、 $q$  はモータ 6 0 の定数である。

【0 0 8 0】

回転軸 4 0 の回転停止時は  $F_f = F_m = 0$  である。また、回転軸 4 0 の回転時

は  $F_f \neq 0$ ,  $F_m(x) \neq 0$  であるため、ファン 30 およびモータ 60 からの負荷によって制御対象の制御モデルが大きく変動する。

#### 【0081】

したがって、制御装置 80 は、自身が出力する電流指令  $I_{ref}$  をローパスフィルタにより処理し、電流指令  $I_{ref}$  の平均値を演算する。そして、制御装置 80 は、演算した平均値に基づいて、磁気軸受 50 に印加される負荷の大きさを推定する。

#### 【0082】

回転軸 40 が回転することにより、磁気軸受 50 はファン 30 およびモータ 60 から負荷を受け、ギャップ  $x$  を変動させようとする。そして、磁気軸受 50 のターゲット 55 を平衡位置  $X$  に浮上させるための平衡電流  $I$  は、磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさに応じて変動する。すなわち、磁気軸受 50 が受ける負荷が大きいほど、磁気軸受 50 の電磁石 51～54 に流れる平衡電流  $I$  は大きくなる。

#### 【0083】

したがって、磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさは、磁気軸受 50 の電磁石 51～54 に流れる平衡電流  $I$  により推定可能である。そこで、電磁石 51～54 に流れる平衡電流  $I$  を検出することにより、磁気軸受 50 が受ける負荷を推定することにしたものである。

#### 【0084】

なお、電磁石 51～54 に流れる平衡電流  $I$  を検出するには、アンプ 130 から出力される平衡電流  $I$  を検出する必要があるが、アンプ 130 から出力される平衡電流  $I$  は、制御装置 80 が出力する電流指令  $I_{ref}$  に定常的に一致するので、電流指令  $I_{ref}$  に基づいて磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさを推定することにしたものである。これにより、アナログ信号である平衡電流  $I$  をデジタル信号に変換する A/D 変換器を設ける必要がなくなる。

#### 【0085】

また、制御装置 80 が電流指令  $I_{ref}$  をローパスフィルタにより処理する際のローパスフィルタの時定数は、回転軸 40 の回転周期よりも十分大きく設定さ

れる。より具体的には、ローパスフィルタの時定数は、回転軸 4 0 の回転周期に対して 1 0 倍以上大きく設定され、0. 1 ~ 2. 0 s e c の範囲である。

#### 【0 0 8 6】

このように、ローパスフィルタの時定数を回転軸 4 0 の回転周期に対して 1 0 倍以上大きく設定するのは次の理由による。磁気軸受 5 0 が受ける負荷変動、つまり、回転軸 4 0 の回転数の変化、または循環ガスのガス圧力の変化は、数百 m s e c ~ 数 s e c のオーダーであるため、制御装置 8 0 は、磁気軸受 5 0 が受ける負荷の大きさを推定するために電流の瞬時値が必要なわけではなく、電流の平均値で十分なためである。そして、電流の平均値により負荷の大きさを推定することにより、周期的に現れる回転軸 4 0 の回転のアンバランスによる負荷の影響を除去でき、ファン 3 0 からの負荷およびモータ 6 0 の吸引力による負荷変動のみを推定することが可能となる。

#### 【0 0 8 7】

制御装置 8 0 は、磁気軸受 5 0 が受ける負荷の大きさを推定すると、その推定した負荷の大きさに応じて、式 ( 3 ) におけるパラメータを変更し、磁気軸受 5 0 の制御モデルを再構築する。そして、制御装置 8 0 は、再構築した制御モデルにおけるゲインを演算し、その演算したゲインに合うようにフィードバックコントローラ 8 1 における制御ゲインを調整する。

#### 【0 0 8 8】

つまり、この発明においては、制御装置 8 0 は、フィードバック制御の対象である磁気軸受 5 0 に印加される負荷の大きさを推定し、その推定した大きさの負荷が磁気軸受 5 0 に印加された場合に、回転軸 4 0 が安定して回転可能な平衡位置 X に磁気軸受 5 0 のターゲット 5 5 を浮上させるように磁気軸受 5 0 をフィードバック制御するための制御モデルを再構築し、その再構築した制御モデルに合うように実際の磁気軸受 5 0 のフィードバック制御における制御パラメータを調整する。

#### 【0 0 8 9】

これにより、磁気軸受 5 0 に印加される負荷の大きさが変動しても、磁気軸受 5 0 に印加される負荷の大きさに適合したゲインなどの制御パラメータを設定し



て磁気軸受 50 を安定制御できる。

#### 【0090】

上述したように、この発明においては、磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさを推定し、その推定した負荷の大きさに応じて、制御モデルを再構築し、フィードバックコントローラ 81 における制御ゲインを調整することを特徴とするが、このように磁気軸受 50 のフィードバック制御における制御装置 80 を負荷の大きさに応じて変えることにした理由について図 6 を参照して説明する。

#### 【0091】

図 6 は、磁気軸受 50 の制御モデルにおける一巡伝達関数を示す。なお、フィードバックコントローラ 81 は、回転軸 40 の回転停止時、すなわち、磁気軸受 50 に負荷が印加されないときの制御モデルに適合するように設計されている。

#### 【0092】

図 6 において、縦軸は、ゲインおよび位相を示し、横軸は、周波数を示す。曲線 k 1 は、磁気軸受 50 に負荷が印加されない場合のゲインの周波数依存性を示し、曲線 k 2 は、磁気軸受 50 に負荷が印加された場合のゲインの周波数依存性を示し、曲線 k 3 は、位相の周波数依存性を示す。

#### 【0093】

磁気軸受 50 に負荷が印加されると、低周波数側の位相交差周波数  $f_{ex1}$  付近のゲインが大きく低下するとともに、曲線 k 2 は、広い領域で平坦な特性（ゲインの周波数勾配がほぼ零）を持ち、周波数領域全体で殆ど安定余裕が無くなる。また、曲線 k 2 においては、高周波領域におけるゲインが大きくなり、安定余裕を改善するために制御ゲインを上げることは、回転軸の曲げ 1 次モードの影響または実システムのノイズの影響により、必ずしも好ましくない。

#### 【0094】

全体の制御ゲインを上げずに安定余裕を改善するためには、制御理論の一般的なルールにより、（A）平坦な特性の領域よりも遥かに広い周波数領域で位相を進めるコントローラを設計する、（B）積分ゲインが大きいコントローラを設計して、低周波領域における制御ゲインを上げる、の 2 つの方法がある。

#### 【0095】

しかし、磁気軸受 5 0 の制御モデルにおいては、上述したように、平坦なゲイン特性により、(A) の方法では、低周波数領域のゲインが全体的に低くなるため、あまり効果がない。また、極端に広く位相を進めると、磁気軸受 5 0 の剛性が低下し、ファン 3 0 の大きな負荷に耐えられなくなる。また、(B) の方法では、平坦なゲイン特性を補償するためには、積分ゲインをかなり大きくしなければならず、その結果、位相を進める周波数領域が狭くなり、同時に位相余裕も減少する。そして、図 6 において、位相が  $-180$  度よりも小さくなる領域に存在する曲げの 1 次モードで発振し易くなったり、磁気軸受 5 0 自体の安定化が困難になるという問題が顕著になる。

#### 【0096】

そこで、安定余裕を改善して磁気軸受 5 0 の安定制御を実現するために、上述したように、フィードバックコントローラ 8 1 を含む制御装置 8 0 を変更させることにしたものである。

#### 【0097】

上記においては、制御装置 8 0 は、自身が出力する電流指令  $I_{ref}$  を用いて磁気軸受 5 0 に印加される負荷の大きさを推定すると説明したが、この発明においては、制御装置 8 0 は、アンプ 1 3 0 が出力する平衡電流  $I$  を受け、その受けた平衡電流  $I$  をローパスフィルタにより処理して平均電流値を求め、その求めた平均電流値に基づいて磁気軸受 5 0 が受ける負荷の大きさを推定するようにしてもよい。アンプ 1 3 0 は、電流のフィードバックループを有するため、アンプ 1 3 0 から出力された平衡電流  $I$  は、制御装置 8 0 へ入力される。

#### 【0098】

また、制御装置 8 0 は、モータ駆動装置 9 0 の出力をモニタリングし、そのモニタリングした出力に基づいて、磁気軸受 5 0 が受ける負荷の大きさを推定するようにしてもよい。ファン 3 0 から印加される負荷が大きくなると、回転軸 4 0 を所定の回転数で回転させるには、その負荷の増加に応じてモータ 6 0 を駆動するためのトルクを大きくする必要がある。したがって、モータ駆動装置 9 0 の出力が大きいことは磁気軸受 5 0 が受ける負荷が大きいを意味するので、モータ駆動装置 9 0 の出力に基づいて磁気軸受 5 0 が受ける負荷の大きさを推定可能

である。

#### 【0099】

電流指令  $I_{ref}$  に代えてアンプ 130 から出力される平衡電流  $I$  またはモータ駆動装置 90 の出力を用いて磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさを推定する場合、制御装置 80 は、上述したように、ローパスフィルタにより平衡電流  $I$  の平均値またはモータ駆動装置 90 の出力の平均値を求め、その求めた平衡電流  $I$  の平均値または出力の平均値に基づいて磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさを推定する。そして、ローパスフィルタにおける時定数は、上述した範囲に設定される。

#### 【0100】

さらに、制御装置 80 は、再構築した制御モデルにおけるゲインを実際に演算しなくてもよく、電流指令  $I_{ref}$  （または平衡電流  $I$  またはモータ駆動装置 90 の出力）と制御モデルにおけるゲインとのテーブルを作成して保持し、入力された電流指令  $I_{ref}$  （または平衡電流  $I$  またはモータ駆動装置 90 の出力）に対応するゲインに合うようにフィードバックコントローラ 81 における制御ゲインを調整するようにしてもよい。

#### 【0101】

さらに、制御装置 80 は、図 6 に示す周波数依存性に基づいて、フィードバックコントローラ 81 における制御ゲインを調整してもよい。図 6 に示すように、交差周波数は、低周波数側の交差周波数  $f_{ex1}$  と高周波数側の交差周波数  $f_{ex2}$  とから成る。そこで、制御装置 80 は、交差周波数  $f_{ex1}$ 、 $f_{ex2}$  付近の周波数成分のみをフーリエ変換で抽出し、低周波数側の周波数成分の振動および高周波数側の周波数成分の振動を検出する。

#### 【0102】

磁気軸受 50 が受ける負荷が大きくなると、交差周波数  $f_{ex1}$  付近の振動が観測され、磁気軸受 50 が受ける負荷が小さくなると、交差周波数  $f_{ex2}$  付近の振動が観測される。

#### 【0103】

したがって、制御装置 80 は、交差周波数  $f_{ex1}$  付近の振動が観測されれば

、フィードバックコントローラ 81 における制御ゲインを一定量高く設定し、交差周波数  $f_{ex2}$  付近の振動が観測されれば、フィードバックコントローラ 81 における制御ゲインを一定量低く設定する。

#### 【0104】

つまり、制御装置 80 は、磁気軸受 50 のフィードバック制御系における伝達関数の位相の周波数依存性に基づいて、磁気軸受 50 に印加される負荷の大きさを推定し、その推定した負荷の大きさに応じてフィードバックコントローラ 81 における制御ゲインを調整する。

#### 【0105】

ここで、制御ゲインの変更方法について説明する。検出された低周波数側の周波数成分の大きさを  $P_L$ 、高周波数側の周波数成分を  $P_H$  とし、予め決定された最適値の下限値をそれぞれ  $P_{Lmin}$ 、 $P_{Hmin}$  とし、最適値の上限値をそれぞれ  $P_{Lmax}$ 、 $P_{Hmax}$  とする。

#### 【0106】

$P_L$  は、 $P_H$  とトレードオフの関係にあり、磁気軸受 50 が受ける負荷が小さくなり、制御系のゲインが高くなると、 $P_H$  は大きくなり、かつ、 $P_L$  は小さくなる。一方、磁気軸受 50 が受ける負荷が大きくなり、制御系のゲインが低くなると、 $P_L$  は大きくなり、かつ、 $P_H$  は小さくなる。

#### 【0107】

そこで、 $P_L < P_{Lmin}$  または  $P_H > P_{Hmax}$  の場合、制御ゲインが高すぎると判断され、制御ゲインは、予め決定された一定量だけ低くされる。また、 $P_L > P_{Lmax}$  または  $P_H < P_{Hmin}$  の場合、制御系のゲインは低すぎると判断され、制御ゲインは、予め決定された一定量だけ高くされる。

#### 【0108】

制御装置 80 は、周波数成分の検出周期ごとに、上述した判断を行なうので、たとえば、 $P_L > P_{Lmax}$  が連続すれば、制御ゲインはどんどん高くなる。そこで、制御ゲインが高くなりすぎたり、低くなりすぎないようにするために、予め決定された制御ゲインの上限値および下限値に達したら、それ以上制御ゲインは変更されない。

**【0109】**

このように、制御装置 80 は、予め決定された下限値から上限値までの範囲で、検出した周波数成分の振動に応じて制御ゲインを変更する。そして、制御装置 80 が変更する制御ゲインの一定量は、3～5 sec の間、同じ条件が連続した場合、ファン 30 からの負荷が磁気軸受 50 に印加されないときの制御ゲインの半分または 2 倍になる程度である。

**【0110】**

制御装置 80 は、低周波数側の周波数成分の大きさおよび高周波数側の周波数成分の大きさを検出するとき、FFT (Fast Fourier Transform: 高速フーリエ変換) のように、全ての周波数成分についてフーリエ変換を演算するのではなく、必要な周波数成分についてのみフーリエ変換を演算する。つまり、制御装置 80 は、畳み込み演算を行なう。

**【0111】**

磁気軸受 50 に印加される負荷の変動は、制御周期よりも十分に遅いため、制御装置 80 は、制御周期ごとに 1 回の畳み込み演算を行なうことにより、演算時間の短縮とメモリの節約が可能となる。

**【0112】**

そして、制御装置 80 は、データ長＝対象周波数における周期の整数倍／制御周期を満たすデータ長を有するデータについてフーリエ変換を行ない、周波数成分の振動を検出する。これにより、対象周波数によって、制御ゲインの更新時期が異なるが、異なる周波数における周波数成分の大きさの評価を等しくすることができる。

**【0113】**

たとえば、回転軸 40 が 10 Hz と 50 Hz で回転中の場合、制御装置 80 が回転 1 周期分のデータを取り込むために必要な時間は異なる。したがって、回転の周波数に拘わらず、データを取り込むための時間を一定にすると、低周波数側におけるデータは、高周波数側のデータに比べ、少なくなる。その結果、低周波数側の周波数成分は、高周波数側の周波数成分に比べ、少ないデータ量に基づいて評価されることになる。このような事態を回避し、各周波数において、少なく



とも 1 回転分のデータが取り込まれるようにするため、制御装置 80 は、データ長＝対象周波数における周期の整数倍／制御周期を満たすデータ長を有するデータについてフーリエ変換を演算することにしたものである。

#### 【0114】

なお、制御装置 80 は、低周波数側の周波数成分および高周波数側の周波数成分のうち、いずれか一方の周波数成分が一定になるように制御ゲインを調整してもよい。

#### 【0115】

このように、制御装置 80 は、図 6 に示す周波数依存性に基づいて、低周波数側の周波数成分および高周波数側の周波数成分についてフーリエ変換を演算して低周波数側の周波数成分の振動または高周波数側の周波数成分を検出し、その検出した周波数成分の振動に応じてフィードバックコントローラ 81 における制御ゲインを調整する。

#### 【0116】

この場合、制御装置 80 が低周波数側の周波数成分の振動または高周波数側の周波数成分の振動を検出することは、磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさを推定することに相当する。

#### 【0117】

したがって、周波数成分の振動に応じて制御ゲインを調整する制御は、磁気軸受 50 が受ける負荷の大きさを推定し、その推定した負荷の大きさに応じて制御ゲインを調整することに含まれる概念である。

#### 【0118】

図 7 を参照して、制御ゲインを調整する制御装置 80 の動作について説明する。制御ゲインを調整する動作が開始されると、制御装置 80 は、自身が出力した電流指令  $I_{ref}$  をローパスフィルタにより処理して電流指令  $I_{ref}$  の平均電流値を演算し、その演算した平均電流値に基づいて磁気軸受 50 に印加される負荷の大きさを推定する（ステップ S10）。

#### 【0119】

その後、制御装置 80 は、推定した負荷の大きさに応じて、磁気軸受 50 のフ

フィードバック制御における制御モデルの伝達関数のパラメータ（式（３）のパラメータ）を変更する（ステップＳ２０）。そして、制御装置８０は、磁気軸受５０のフィードバック制御における制御モデルを、変更したパラメータを反映した制御モデルに変更する（ステップＳ３０）。

#### 【０１２０】

そうすると、制御装置８０は、変更した制御モデルにおけるゲインなどの制御パラメータを演算し（ステップＳ４０）、その演算したゲインなどのコントローラパラメータをフィードバックコントローラ８１に設定する。そして、制御装置８０は、調整した制御パラメータを用いて磁気軸受５０のフィードバック制御を行なう（ステップＳ５０）。これにより、制御パラメータを調整する動作は終了する。

#### 【０１２１】

この発明による磁気軸受装置のブロック図は、図８に示すブロック図であつてもよい。図８に示すブロック図は、図５に示すブロック図の制御装置８０を制御装置８０Ａに代え、オブザーバ１５０を追加したものであり、その他は、図５に示すブロック図と同じである。

#### 【０１２２】

図８を参照して、オブザーバ１５０は、磁気軸受５０に負荷が印加されていないときの参照モデルに基づいて構成されている。そして、オブザーバ１５０は、制御装置８０Ａの状態フィードバックゲイン８２から出力される電流指令  $I_{ref}$  と、位置センサー１１０から出力される位置  $x$  とを受け、その受けた電流指令  $I_{ref}$  および位置  $x$  に基づいて、磁気軸受５０のフィードバック制御における外乱を推定する。すなわち、オブザーバ１５０は、少なくとも速度とステップ状の外乱を推定可能なオブザーバである。

#### 【０１２３】

そして、オブザーバ１５０は、推定した外乱に基づいて参照モデルを変更し、その変更した参照モデルにおける状態変数を推定する。ここで、オブザーバ１５０が参照モデルを変更することにしたのは、外乱に応じて参照モデルを変更しない場合、オブザーバ１５０が推定する状態変数の推定誤差が増大してしまい、実

際の制御モデルに適合したフィードバック制御を行なえなくなるからである。

【0124】

オブザーバ150は、最終的に、推定した状態変数を制御装置80Aの状態フィードバックゲイン82へ出力する。

【0125】

制御装置80Aは、状態フィードバックゲイン82を含む。そして、状態フィードバックゲイン82は、オブザーバ150が推定した状態変数に対応するゲインに適合するように制御ゲインを調整する。そして、制御装置80Aは、調整した制御ゲインを用いて、磁気軸受50のフィードバック制御を行なう。

【0126】

その他は、上述したとおりである。

このように、オブザーバ150と状態フィードバックゲイン82とを用いても、磁気軸受50に印加される負荷の大きさに応じて、制御モデルまたは制御ゲインを変更して磁気軸受50の安定制御を実現することができる。

【0127】

制御ゲインを調整する制御装置80Aの動作も、図7に示すフローチャートに従って実行される。

【0128】

なお、制御装置80、80Aにおける制御ゲインの調整は、実際にはCPU (Central Processing Unit) によって行なわれ、CPUは、図7に示すフローチャートの各ステップを備えるプログラムをROM (Read Only Memory) から読出し、その読出したプログラムを実行して図7に示すフローチャートに従って磁気軸受50に印加される負荷の大きさを推定し、その推定した負荷の大きさに応じて制御ゲインを調整する。したがって、ROMは、図7に示すフローチャートの各ステップを備えるプログラムを記録したコンピュータ (CPU) 読取り可能な記録媒体に相当する。

【0129】

また、図7に示すステップS10における負荷の大きさの推定は、電流指令  $I_{ref}$  に限らず、アンプ130が出力する平衡電流  $I$  またはモータ駆動装置90



の出力に基づいて行なわれてもよい。

#### 【0 1 3 0】

さらに、図 7 に示すステップ S 1 0 における負荷の大きさの推定は、磁気軸受 5 0 のフィードバック制御における一巡伝達関数における低周波数側の周波数成分の大きさまたは高周波数側の周波数成分の大きさを検出することによって行なわれてもよい。そして、低周波数側の周波数成分の大きさまたは高周波数側の周波数成分の大きさが検出される場合、フーリエ変換は、データ長＝対象周波数における周期の整数倍／制御周期を満たすデータ長を有するデータに基づいて演算される。

#### 【0 1 3 1】

さらに、図 7 に示すステップ S 2 0, S 3 0, S 4 0 の動作は、上述したオブザーバおよび状態フィードバックゲインにより行なわれてもよい。

#### 【0 1 3 2】

さらに、回転軸 4 0、磁気軸受 5 0、モータ 6 0 および制御装置 8 0 は、「磁気軸受装置」を構成する。

#### 【0 1 3 3】

さらに、回転軸 4 0、磁気軸受 5 0、モータ 6 0、オブザーバ 1 5 0 および制御装置 8 0 A は、「磁気軸受装置」を構成する。

#### 【0 1 3 4】

実施の形態 1 によれば、磁気軸受装置は、磁気軸受が受ける負荷の大きさを推定し、その推定した負荷の大きさに応じて、回転軸を安定浮上するように磁気軸受をフィードバック制御する際の制御パラメータを調整する制御装置を備えるので、磁気軸受に印加される負荷の大きさが変動しても磁気軸受を安定して制御できる。

#### 【0 1 3 5】

##### 〔実施の形態 2〕

図 9 は、実施の形態 2 による磁気軸受装置のブロック図を示す。図 9 に示すブロック図は、図 5 に示すブロック図の制御装置 8 0 を制御装置 8 0 B に代えたものであり、その他は、図 5 に示すブロック図と同じである。

**【0 1 3 6】**

制御装置 8 0 B は、上述した制御装置 8 0 の機能に追加して、磁気軸受 5 0 に印加される負荷の方向を検出し、その検出した負荷の方向と反対方向に回転軸 4 0 を移動させるように磁気軸受 5 0 を制御する機能を備える。

**【0 1 3 7】**

磁気軸受 5 0 を構成する電磁石 5 1 ～ 5 4 は、図 2 および図 3 に示すように直交座標を構成するように配置されるので、電磁石 5 1 ～ 5 4 の各々に流れる電流によりそれぞれの座標軸において正方向および負方向のいずれの方向に負荷が印加されているかを検出し、その検出した 2 つの方向を合成することによりファン 3 0 から磁気軸受 5 0 に印加される負荷の方向を検出することができる。

**【0 1 3 8】**

再び、図 3 を参照して、負荷の方向を検出する方法について説明する。電磁石 5 1 は、電磁石 5 2 と対になり、電磁石 5 3 は、電磁石 5 4 と対になっている。そして、電磁石 5 2 に流れる電流が電磁石 5 1 に流れる電流よりも大きい場合、電磁石 5 1, 5 2 が配置された方向の正方向に負荷が印加されていることになり、電磁石 5 3 に流れる電流が電磁石 5 4 に流れる電流よりも大きい場合、電磁石 5 3, 5 4 が配置された方向の正方向に負荷が印加されていることになる。

**【0 1 3 9】**

したがって、電磁石対を成す電磁石 5 1, 5 2 間における電流の差を検出することにより電磁石 5 1, 5 2 が配置された方向の正方向および負方向のいずれの方向に負荷が印加されているかを検出でき、電磁石対を成す電磁石 5 3, 5 4 間における電流の差を検出することにより電磁石 5 3, 5 4 が配置された方向の正方向および負方向のいずれの方向に負荷が印加されているかを検出できる。

**【0 1 4 0】**

電磁石 5 1 ～ 5 4 に流れる電流は、制御装置 8 0 B が電磁石 5 1 ～ 5 4 に流そうとする電流指令  $I_{ref1}$ ,  $I_{ref2}$ ,  $I_{ref3}$ ,  $I_{ref4}$  に等しい。したがって、制御装置 8 0 B は、自身が出力する電流指令  $I_{ref1}$  と電流指令  $I_{ref2}$  との差を演算して電磁石 5 1, 5 2 が配置された方向の正方向および負方向のいずれの方向に負荷が印加されているかを検出し、自身が出力する電流

指令 I r e f 3 と電流指令 I r e f 4 との差を演算して電磁石 5 3, 5 4 が配置された方向の正方向および負方向のいずれの方向に負荷が印加されているかを検出する。なお、電流指令 I r e f 1 と電流指令 I r e f 2 との差および電流指令 I r e f 3 と電流指令 I r e f 4 との差は、ローパスフィルタにより処理した電流指令を用いて演算される。

#### 【0141】

制御装置 8 0 B は、負荷の方向を検出すると、その検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸 4 0 を移動させるように磁気軸受 5 0 を制御する。図 1 0 を参照して、ファン 3 0 からの負荷 F f の方向が鉛直方向であると検出されると、制御装置 8 0 B は、回転軸 4 0 の中心を点 C 1 から点 C 2 まで距離  $\Delta$  だけ移動させるように磁気軸受 5 0 を制御する。

#### 【0142】

回転軸 4 0 の中心が距離  $\Delta$  だけステータ 6 1, 6 2 側に移動した場合、ステータ 6 1, 6 2 からの吸引力は次式により表わされる。

#### 【0143】

##### 【数 4】

$$F_m(\Delta) = q \frac{B_g^2}{X} \Delta \quad \dots (4)$$

#### 【0144】

そして、吸引力 F m は、ファン 3 0 からの負荷 F f と一部相殺され、磁気軸受 5 0 に印加される負荷が減少する。つまり、制御モデルの変化が低減される。

#### 【0145】

なお、回転軸 4 0 を移動させる距離  $\Delta$  は、ロータ 6 3 がステータ 6 1, 6 2 に接触しない範囲であり、ステータ 6 1, 6 2 とロータ 6 3 とのギャップの 4 分の 1 を目安にする。

#### 【0146】

このように、実施の形態 2 においては、磁気軸受 5 0 に印加される負荷の方向を検出し、その検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸 4 0 を移動させることによりモータ 6 0 のステータ 6 1, 6 2 からの吸引力 F m をファン 3 0 からの負荷

F f と一部相殺させて磁気軸受 5 0 に印加される負荷を減少することを特徴とする。

【0 1 4 7】

ファン 3 0 の停止時、すなわち、ファン 3 0 からの負荷が磁気軸受 5 0 に印加されない場合に電磁石 5 1 ～ 5 4 に流す電流を  $I_0$  とし、ファン 3 0 が回転しているときに電磁石 5 1 ～ 5 4 に流す電流を  $I_L$  とすると、ファン 3 0 から磁気軸受 5 0 に印加される負荷 F f は、次式により表わされる。

【0 1 4 8】

【数 5】

$$Ff = k \left( \frac{I_L - I_0}{X_0 + X} \right)^2 \quad \dots (5)$$

【0 1 4 9】

したがって、制御装置 8 0 B は、式 (5) に基づいてファン 3 0 からの負荷 F f を演算し、その演算した負荷 F f の大きさに応じて、回転軸 4 0 の中心を負荷 F f の方向と反対方向に移動させる距離  $\Delta$  を決定してもよい。これにより、負荷 F f が大きくなれば、距離  $\Delta$  が増加し、モータ 6 0 の吸引力  $F_m(\Delta)$  が増加するので、負荷 F f が吸引力  $F_m(\Delta)$  により相殺される量が増加する。その結果、負荷 F f が変化しても制御モデルの変化は小さくなる。

【0 1 5 0】

負荷 F f の方向と反対方向に回転軸 4 0 を移動させた後、実施の形態 1 における負荷 F f の大きさに応じた制御モデルやそれに基づく制御パラメータの変更を行ない、磁気軸上 5 0 の安定制御を行なう。

【0 1 5 1】

図 1 1 を参照して、制御パラメータを調整する制御装置 8 0 B の動作について説明する。図 1 1 に示すフローチャートは、図 7 に示すフローチャートのステップ S 1 0 をステップ S 1 1 ～ S 1 3 に代えたものであり、その他は、図 7 に示すフローチャートと同じである。

【0 1 5 2】

制御パラメータを調整する動作が開始されると、制御装置 8 0 B は、自身が出

力する電流指令  $I_{ref1}$ ,  $I_{ref2}$ ,  $I_{ref3}$ ,  $I_{ref4}$  に基づいて、磁気軸受 50 に印加される負荷の方向を検出する（ステップ S11）。そして、制御装置 80B は、検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸 40 を距離  $\Delta$  だけ移動させるように磁気軸受 50 を制御する（ステップ S12）。

#### 【0153】

回転軸 40 が負荷の方向と反対方向へ移動されると、制御装置 80B は、自身が出力する電流指令  $I_{ref}$  に基づいて、磁気軸受 50 に印加される負荷の大きさを検出する（ステップ S13）。そして、上述したステップ S20, S30, S40, S50, S60 が実行されて実施の形態 2 における制御パラメータを調整する動作が終了する。

#### 【0154】

なお、ステップ S11, S12 の動作は、検出した負荷による制御モデルの変化を低減するように磁気軸受 50 を制御することに相当する。

#### 【0155】

制御装置 80B は、少なくともステップ S11～S13 を実行する制御装置であればよい。すなわち、制御装置 80B は、磁気軸受 50 に印加される負荷の方向を検出し、その検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸 40 を移動させるように磁気軸受 50 を制御する制御装置であればよい。

#### 【0156】

なお、制御装置 80B における制御ゲインの調整は、実際には CPU によって行なわれ、CPU は、図 11 に示すフローチャートの各ステップを備えるプログラムを ROM から読出し、その読出したプログラムを実行して図 11 に示すフローチャートに従って磁気軸受 50 に印加される負荷の方向を検出し、その検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸 40 を移動させ、制御モデルの変化を低減して負荷の大きさに応じて制御ゲインを調整する。したがって、ROM は、図 11 に示すフローチャートの各ステップを備えるプログラムを記録したコンピュータ（CPU）読取り可能な記録媒体に相当する。

#### 【0157】

また、回転軸 40、磁気軸受 50、モータ 60 および制御装置 80B は、「磁

気軸受装置」を構成する。

#### 【0 1 5 8】

さらに、負荷の方向が既知の場合、予め決められた方向に回転軸 4 0 を移動させてもよい。

#### 【0 1 5 9】

実施の形態 2 によれば、磁気軸受装置は、磁気軸受が受ける負荷の方向を検出し、その検出した負荷の方向と反対方向へ回転軸を移動させて制御モデルの変化が小さくなるように磁気軸受を制御する制御装置を備えるので、磁気軸受に印加される負荷の大きさが変動しても磁気軸受を安定して制御できる。また、磁気軸受の能力を見かけ上、高めることができる。

#### 【0 1 6 0】

##### [実施の形態 3]

図 1 2 は、実施の形態 3 による磁気軸受装置のブロック図を示す。図 1 2 に示すブロック図は、図 5 に示すブロック図の磁気軸受 5 0 を磁気軸受 5 0 A に代えたものであり、その他は図 5 に示すブロック図と同じである。

#### 【0 1 6 1】

磁気軸受 5 0 A は、自身に印加される最大の負荷を均等に受ける磁気軸受である。

#### 【0 1 6 2】

図 1 3 を参照して、チャンバー 1 0 内に設置されたファン 3 0 が矢印 1 1 の方向に回転した場合、ファン 3 0 が磁気軸受 5 0 に印加する負荷  $F_f$  の方向は、矢印 1 2 で示す方向になる。そして、ファン 3 0 が横流ファンの場合、負荷  $F_f$  の方向は、ファン 3 0 の回転数またはチャンバー 1 0 内のガス圧力によって殆ど変化せず、チャンバー 1 0 またはファン 3 0 の羽根形状等によってほぼ一定の方向に決定される。

#### 【0 1 6 3】

したがって、ファン 3 0 からの負荷  $F_f$  と重力  $m g$  との合力が、1 つの電磁石対が配置された方向ともう 1 つの電磁石対が配置された方向とに均等に印加されるように 4 つの電磁石の配置位置が調整される。

## 【0164】

すなわち、図14を参照して、磁気軸受50Aは、電磁石51A～54Aと、ターゲット55とから成る。回転軸40は、重力 $mg$ を鉛直方向に受ける。また、負荷 $F_f$ が矢印12で示す方向に印加される。そして、重力 $mg$ と負荷 $F_f$ との合力 $F_{s1}$ が、電磁石53A、54Aが配置される方向の負荷 $F_1$ と電磁石51A、52Aが配置される方向の負荷 $F_2$ との合力 $F_{s2}$ と釣り合うように電磁石51A～54Aを配置する。

## 【0165】

この場合、負荷 $F_f$ は、ファン30から磁気軸受50Aに印加される最大の負荷である。したがって、合力 $F_{s1}$ も最大になり、電磁石51A～54Aは、磁気軸受50Aに印加される最大の負荷を均等に受けるように配置される。

## 【0166】

図15を参照して、重力 $mg$ の方向を通常直交座標の $y$ 軸方向に取り、その $y$ 軸に直交する方向を $x$ 軸方向とする。そうすると、負荷 $F_1$ が印加される方向、つまり、電磁石53A、54Aが配置される方向は、 $y$ 軸方向と角度 $\theta$ をなす。そして、この発明においては、角度 $\theta$ は、 $0 \sim 45$ 度の範囲である。

## 【0167】

このように、実施の形態3においては、磁気軸受50Aに印加される最大の負荷が2つの電磁石対に均等に印加されるように電磁石51A～54Aを配置することを特徴とする。これにより、磁気軸受の制御モデルの変化を最小にできる。

## 【0168】

そして、負荷が均等に印加されるように電磁石51A～54Aを配置した後、実施の形態1を適用して磁気軸受50Aに印加される負荷の大きさを推定し、その推定した負荷の大きさに応じて、磁気軸受50Aの制御モデルを変更して、それに基づく制御パラメータを調整するようにしてもよい。

## 【0169】

実施の形態3によれば、磁気軸受装置は、印加される最大の負荷を均等に受ける電磁石を有する磁気軸受を備えるので、磁気軸受の制御モデルの変化を最小にできる。

**【0170】**

上述した実施の形態 2 および 3 は、磁気軸受に印加される負荷による磁気軸受の制御モデルの変化を小さくする手段である。したがって、この発明による磁気軸受装置は、磁気軸受に印加される負荷による磁気軸受の制御モデルの変化を小さくする手段を備える磁気軸受装置であれば、どのような磁気軸受装置であってもよい。

**【0171】**

今回開示された実施の形態はすべての点で例示であって制限的なものではないと考えられるべきである。本発明の範囲は、上記した実施の形態の説明ではなくて特許請求の範囲によって示され、特許請求の範囲と均等の意味および範囲内でのすべての変更が含まれることが意図される。

**【図面の簡単な説明】**

【図 1】 実施の形態 1 による磁気軸受装置を備えるエキシマレーザ用貫流ファンの断面構造図である。

【図 2】 図 1 に示す磁気軸受の配置方法を説明するための図である。

【図 3】 図 1 に示す磁気軸受の配置方法を説明するための他の図である。

【図 4】 図 1 に示すエキシマレーザ用貫流ファンの一部を示す断面図である。

【図 5】 実施の形態 1 による磁気軸受装置のブロック図である。

【図 6】 図 1 に示す磁気軸受の制御モデルにおける一巡伝達関数の周波数依存性を示す図である。

【図 7】 実施の形態 1 における制御パラメータを調整する動作を説明するためのフローチャートである。

【図 8】 実施の形態 1 による磁気軸受装置の他のブロック図である。

【図 9】 実施の形態 2 による磁気軸受装置のブロック図である。

【図 10】 回転軸の移動を説明するための断面図である。

【図 11】 実施の形態 2 における制御パラメータを調整する動作を説明するためのフローチャートである。

【図 12】 実施の形態 3 による磁気軸受装置のブロック図である。



【図 13】 図 1 に示すチャンバーにおける断面図である。

【図 14】 図 12 に示す磁気軸受を説明するための図である。

【図 15】 図 14 に示す 4 つの電磁石の配置位置を説明するための図である。

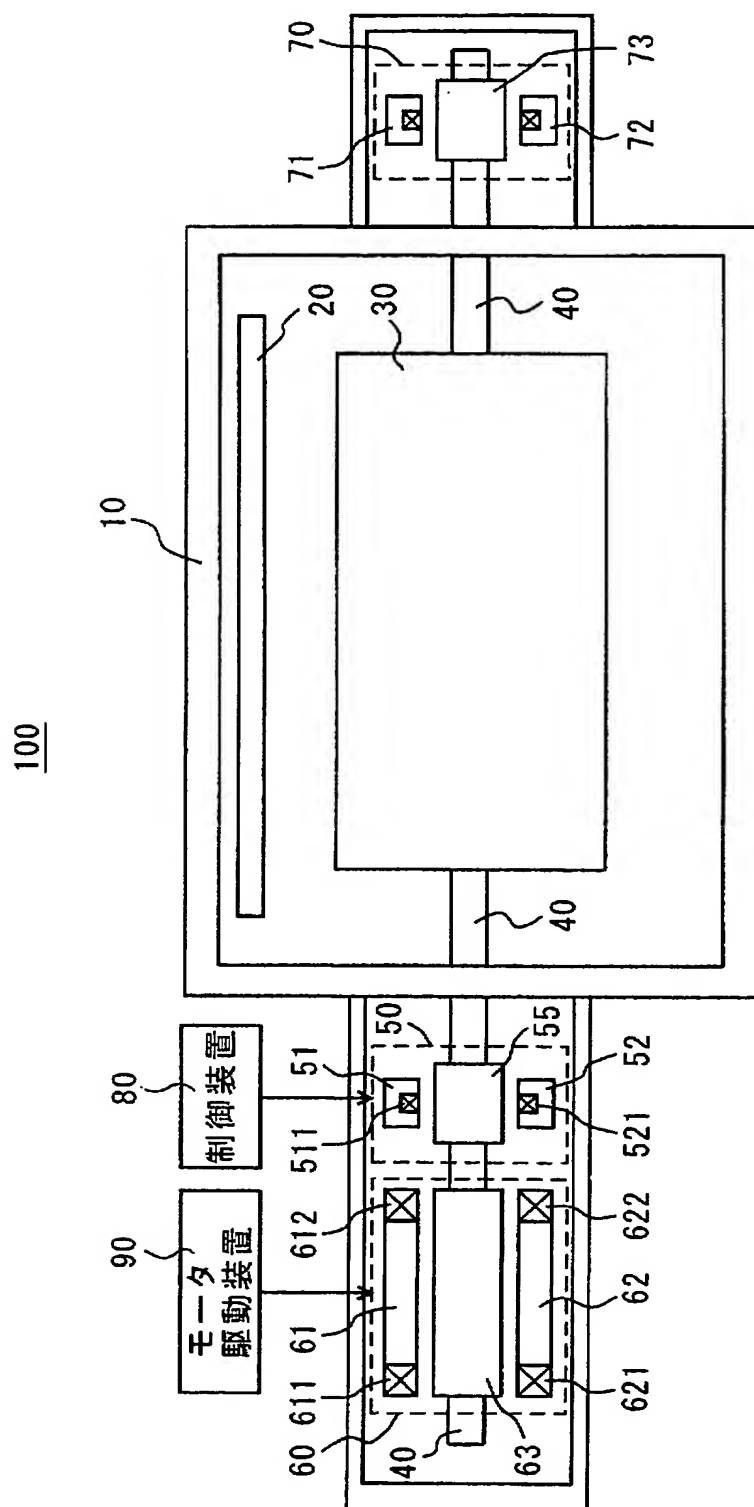
【符号の説明】

10 チャンバー、11, 12 矢印、20 ラジエータ、30 ファン、40 回転軸、50, 50A, 70 磁気軸受、51～54, 51A～54A, 71, 92 電磁石、55, 73 ターゲット、60 モータ、61, 62 ステータ、63 ロータ、80, 80A, 80B, 80C 制御装置、81 フィードバックコントローラ、82 状態フィードバックゲイン、90 モータ駆動装置、100 エキシマレーザ用貫流ファン、110 位置センサー、120 減算器、130 アンプ、140 回転体、150 オブザーバ、511, 521, 611, 612, 621, 622 コイル。

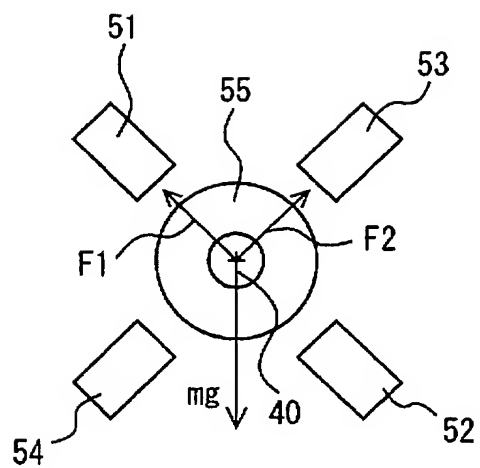
【書類名】

図面

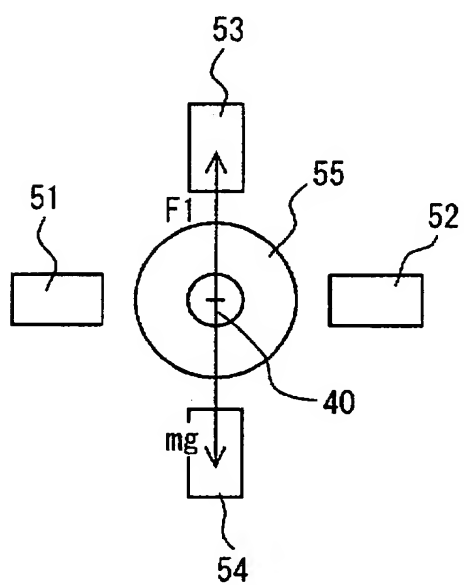
【図 1】



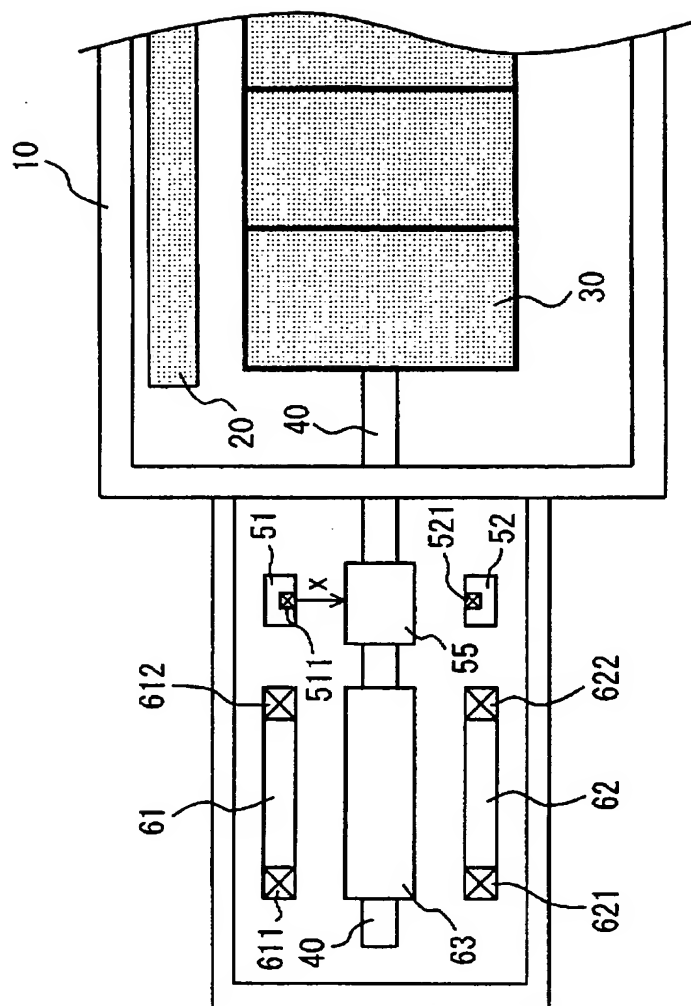
【図 2】



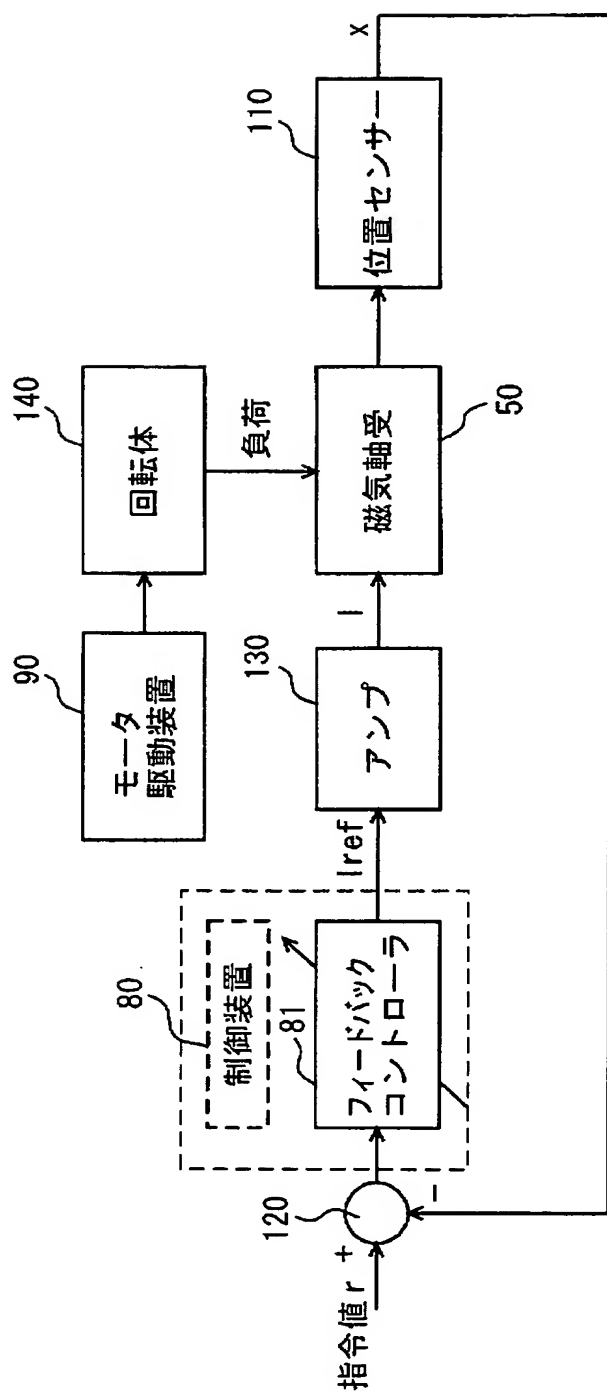
【図 3】



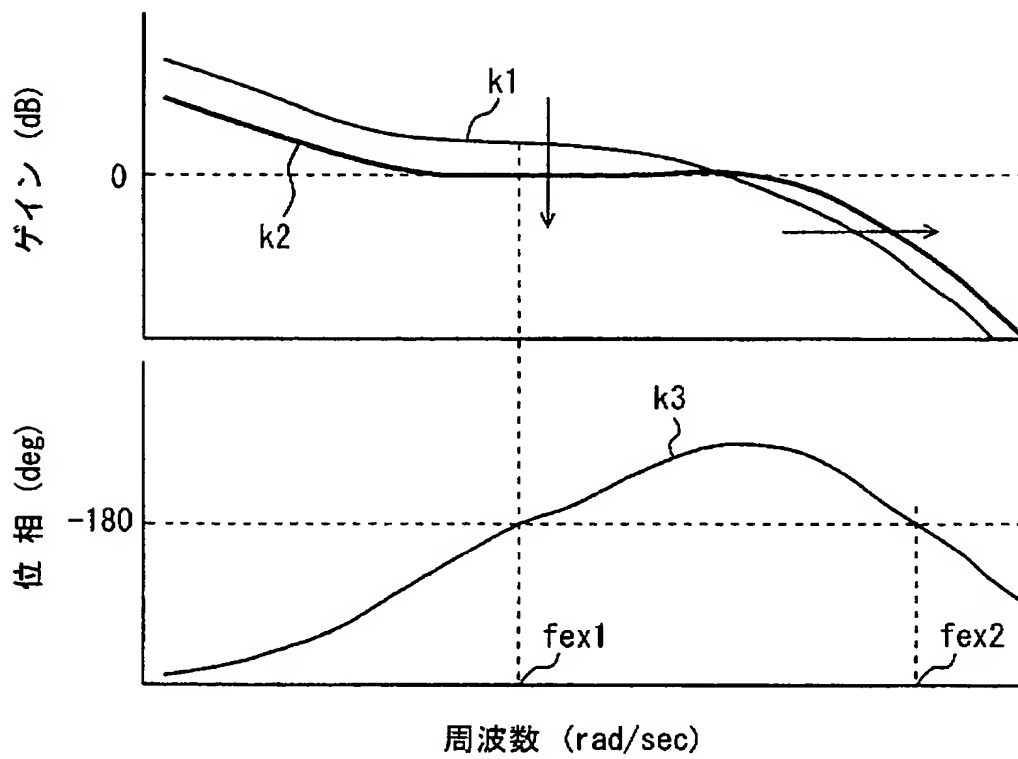
【図 4】



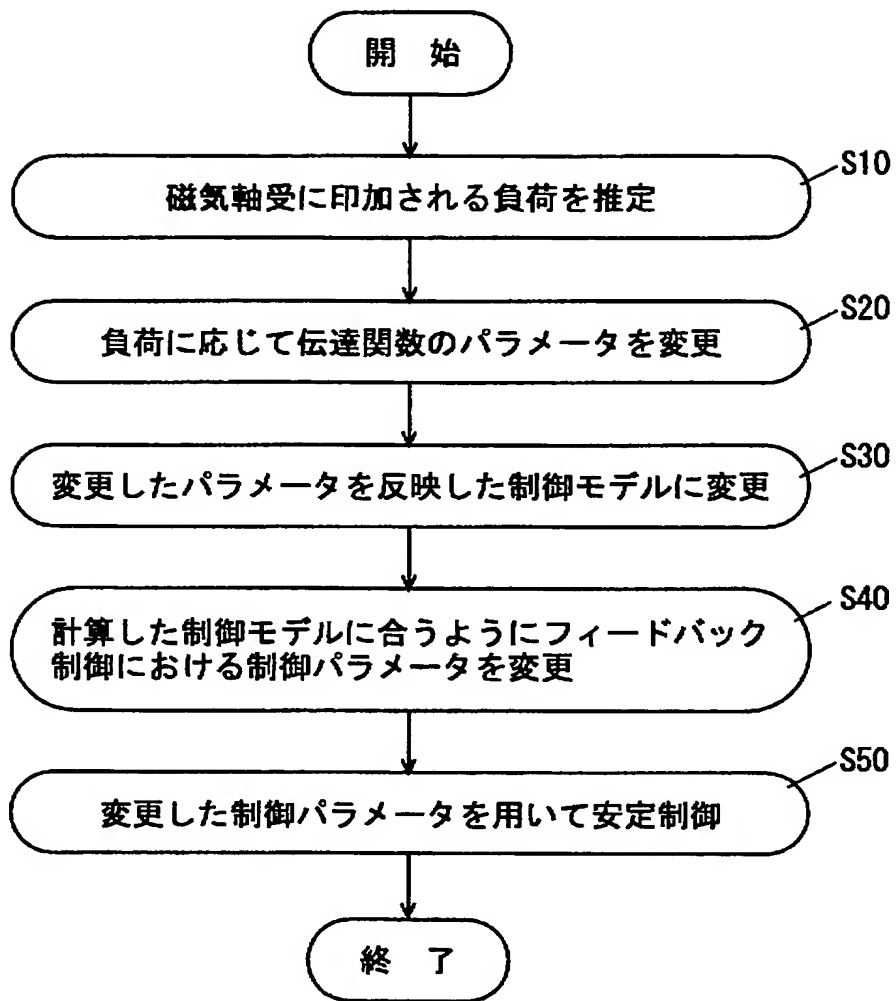
【図 5】



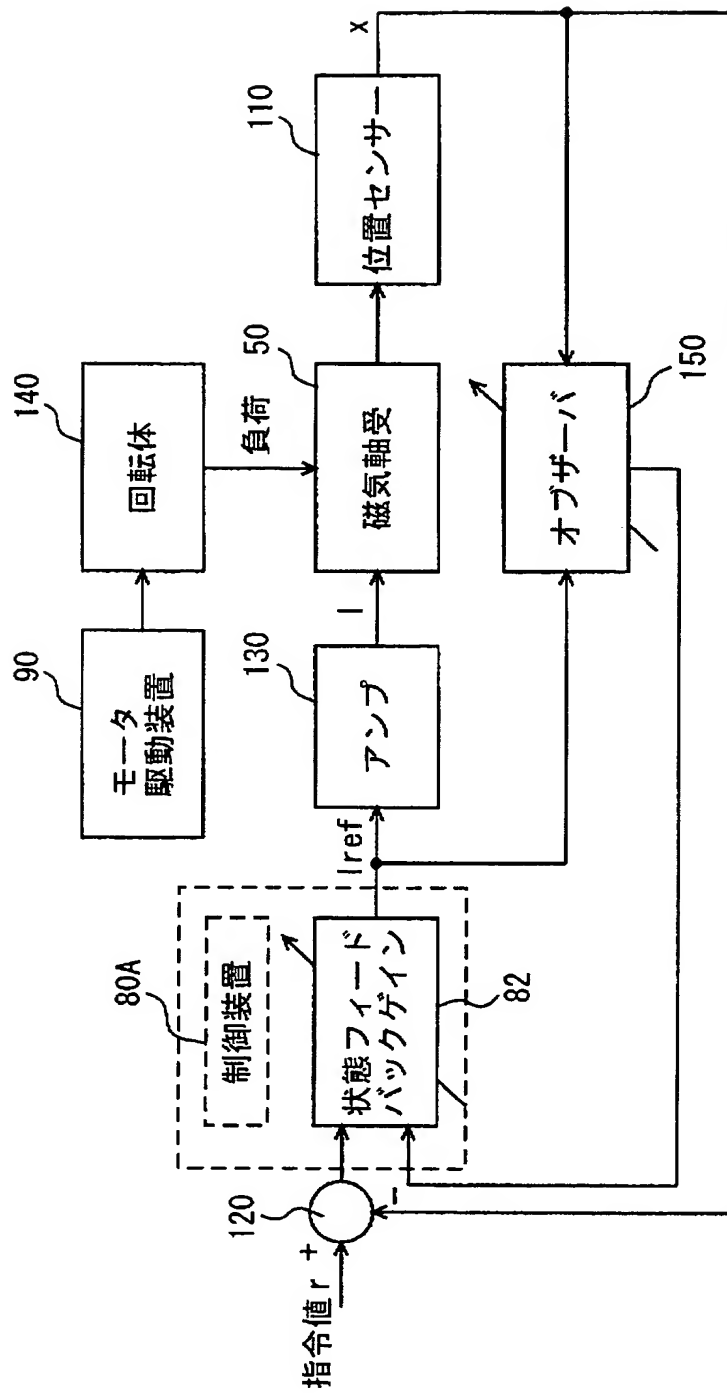
【図 6】



【図 7】

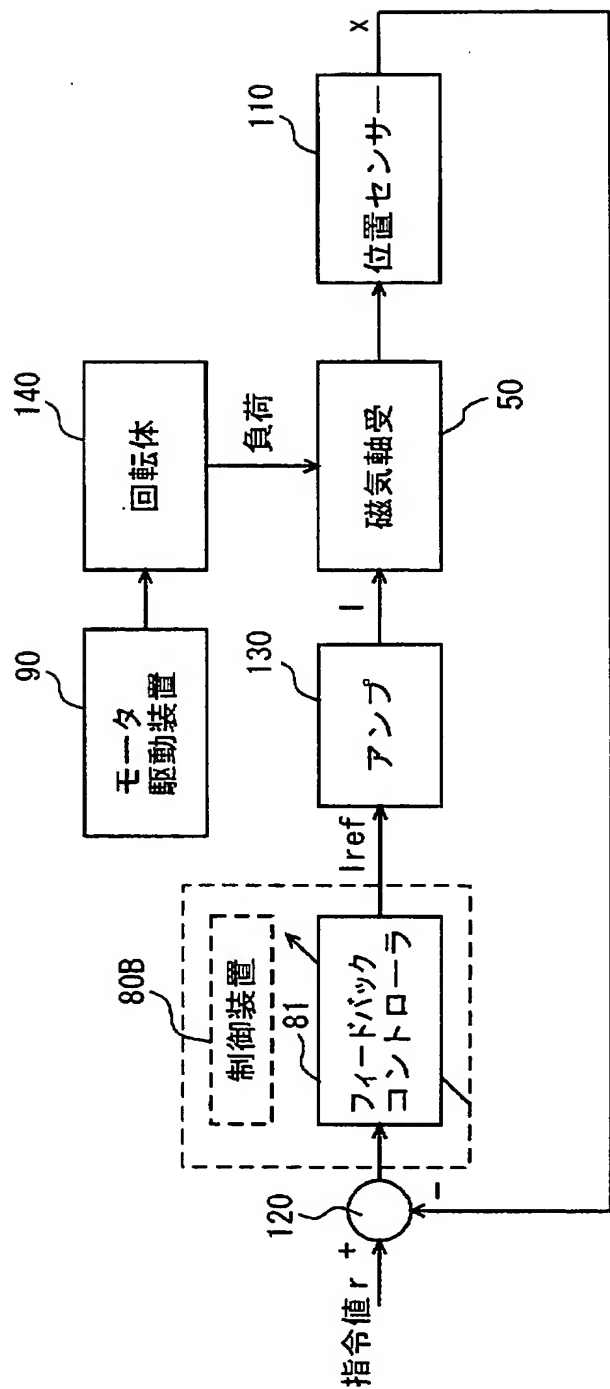


【図 8】

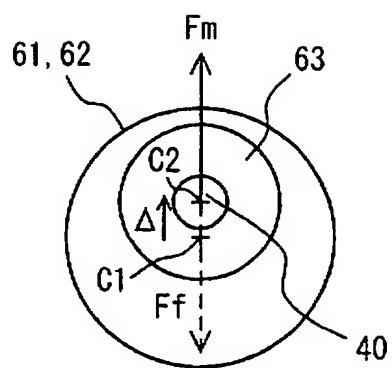




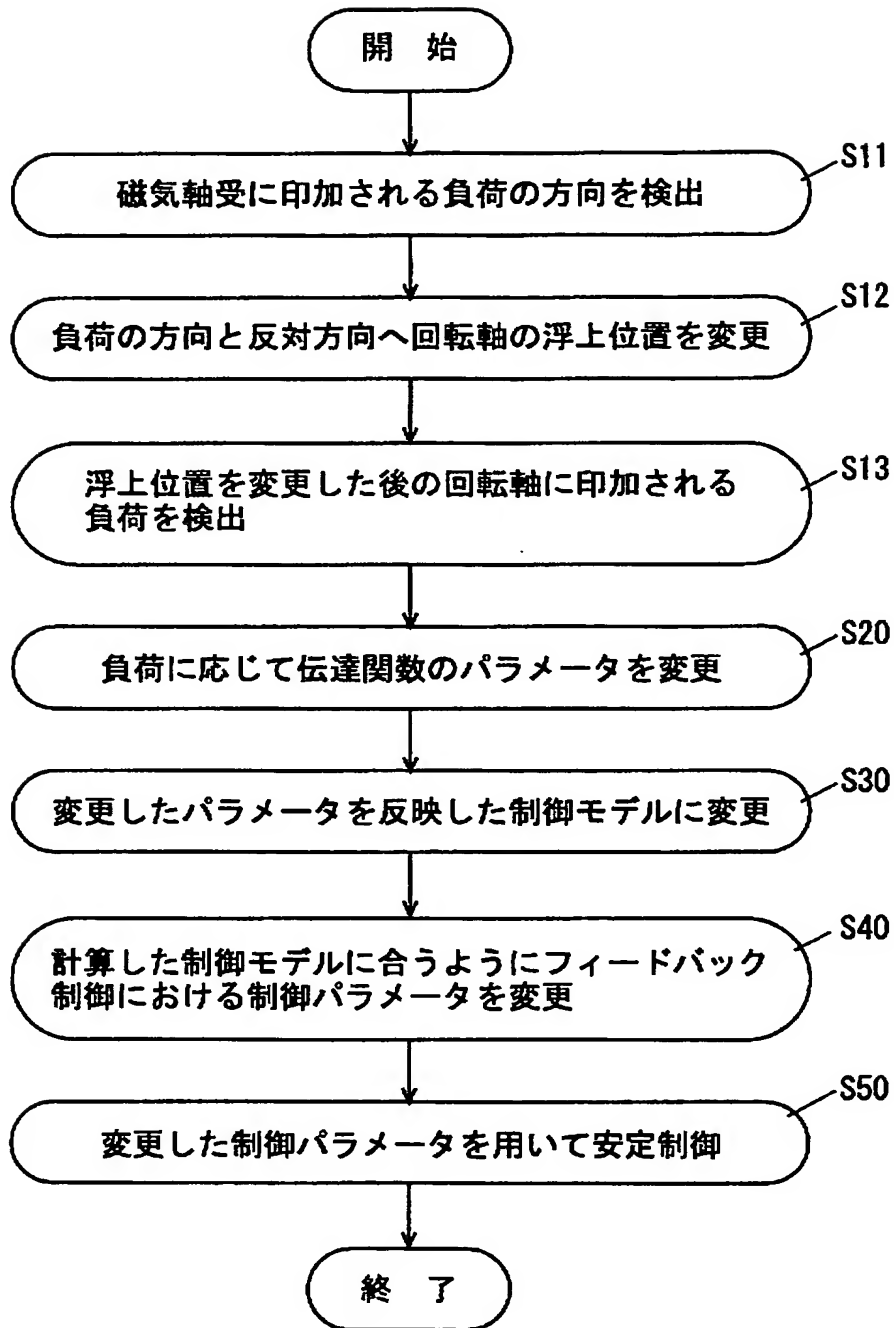
【図 9】



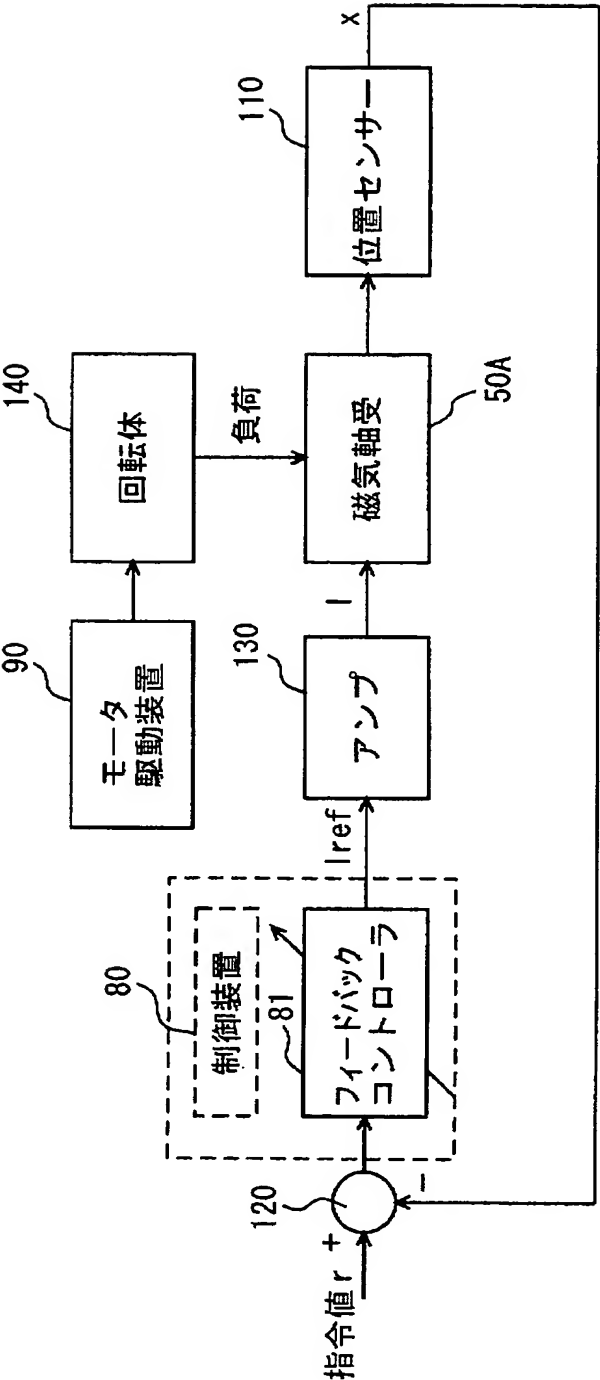
【図 10】



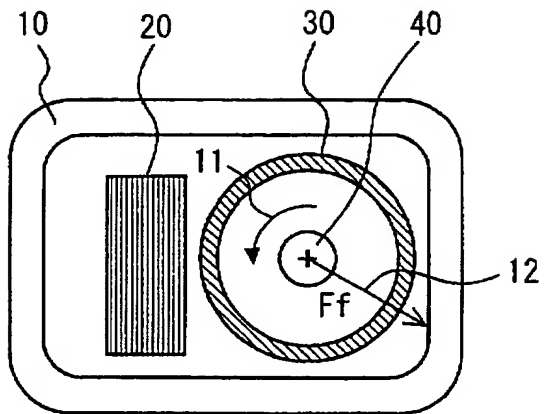
【図 11】



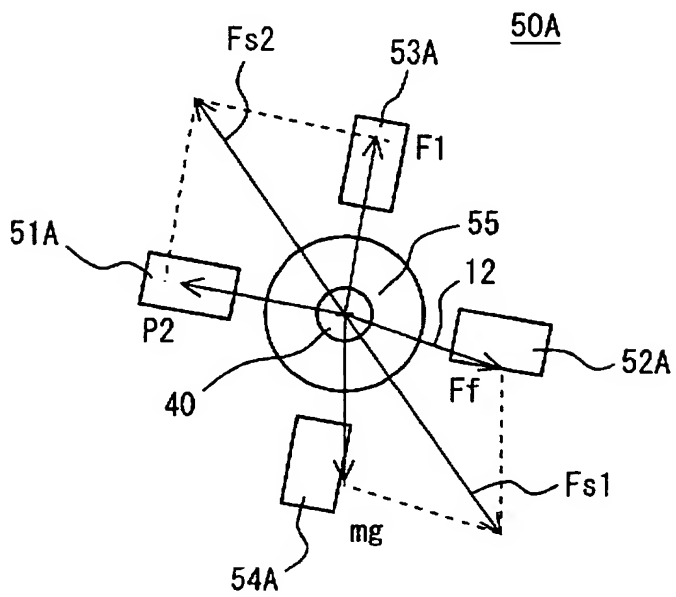
【図 12】



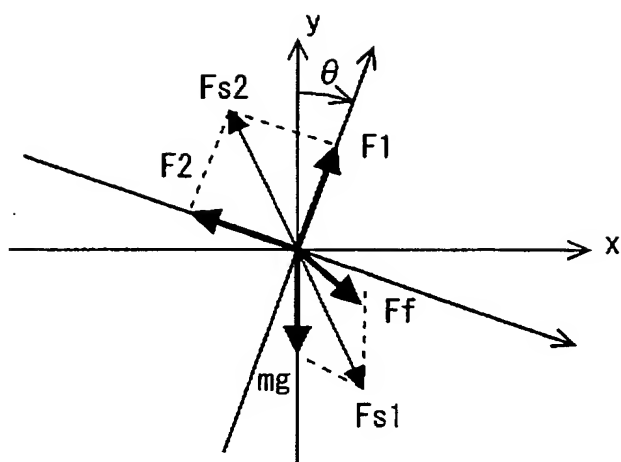
【図 13】



【図 14】



【図 15】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 大きな負荷変動に対しても安定してファンを回転可能なように回転軸を保持する磁気軸受装置を提供する。

【解決手段】 制御装置 80 は、自身が出力する電流指令  $I_{ref}$  をローパスフィルタにより処理して磁気軸受 50 に印加される負荷の大きさを推定する。そして、制御装置 80 は、推定した負荷の大きさに応じて、磁気軸受 50 のフィードバック制御における制御モデルを変更し、その変更した制御モデルにおけるゲインなどの制御パラメータを演算する。さらに、制御装置 80 は、演算した制御パラメータを実際のフィードバック制御を行なうフィードバックコントローラ 81 に設定する。

【選択図】 図 5

特願 2 0 0 2 - 2 9 6 4 6 6

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号

[ 0 0 0 1 0 2 6 9 2 ]

1 . 変更年月日

1 9 9 0 年 8 月 2 3 日

[変更理由]

新規登録

住 所

大阪府大阪市西区京町堀 1 丁目 3 番 1 7 号

氏 名

エヌティエヌ株式会社

2 . 変更年月日

2 0 0 2 年 1 1 月 5 日

[変更理由]

名称変更

住 所

大阪府大阪市西区京町堀 1 丁目 3 番 1 7 号

氏 名

N T N 株式会社